日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2002年10月28日

出 願 番 号 Application Number:

特願2002-312870

[ST. 10/C]:

[JP2002-312870]

出 願 人
Applicant(s):

アイシン化工株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2003年 8月 5日

今井康



【書類名】

特許願

【整理番号】

AK-848

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

C09K 3/14

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県西加茂郡藤岡町大字飯野字大川ヶ原1141番地

1 アイシン化工株式会社内

【氏名】

鈴木 雅登

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県西加茂郡藤岡町大字飯野字大川ヶ原1141番地

1 アイシン化工株式会社内

【氏名】

藤巻 義人

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県西加茂郡藤岡町大字飯野字大川ヶ原1141番地

1 アイシン化工株式会社内

【氏名】

水野 雅之

【特許出願人】

【識別番号】

000100780

【氏名又は名称】 アイシン化工株式会社

【代理人】

【識別番号】

100089738

【弁理士】

【氏名又は名称】

樋口 武尚

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

013642

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1 【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 セグメントタイプ摩擦材

【特許請求の範囲】

【請求項1】 平板リング形状の芯金に前記平板リング形状に沿ったセグメントピースに切断した摩擦材基材を全周両面に接着してなるセグメントタイプ摩擦材であって、

油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の外周開口部の幅を内周開口部 の幅よりも大きくしたことを特徴とするセグメントタイプ摩擦材。

【請求項2】 前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の前記外 周開口部の幅を前記内周開口部の幅の1.5倍以上としたことを特徴とする請求 項1に記載のセグメントタイプ摩擦材。

【請求項3】 前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の前記外 周開口部の幅を前記内周開口部の幅の約2.0倍から約3.0倍としたことを特 徴とする請求項1または請求項2に記載のセグメントタイプ摩擦材。

【請求項4】 前記セグメントピースの4箇所のコーナーにRを付けたことを特徴とする請求項1乃至請求項3のいずれか1つに記載のセグメントタイプ摩擦材。

【請求項5】 前記セグメントピースの4箇所のコーナーを面取りしたことを特徴とする請求項1乃至請求項3のいずれか1つに記載のセグメントタイプ摩擦材。

【請求項6】 前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙を略 V字 形としたことを特徴とする請求項1乃至請求項3のいずれか1つに記載のセグメントタイプ摩擦材。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、油中に浸した状態で対向面に高圧力をかけることによってトルクを 得る湿式摩擦材であって、平板リング状の芯金にセグメントピースに切断した摩 擦材基材を全周両面に接着してなるセグメントタイプ摩擦材に関するものである [0002]

【従来の技術】

【特許文献1】 特開平4-194422号公報

【特許文献2】 米国特許第5094331号公報

近年、湿式摩擦材として、材料の歩留まり向上による低コスト化、引き摺りトルク低減による車両での低燃費化を目指して、図5に示されるような平板リング状の芯金22に平板リング形状に沿ったセグメントピースに切断した摩擦材基材23を油溝24となる間隔をおいて接着剤で順次並べて全周に亘って接着し、裏面にも同様にセグメントピースに切断した摩擦材基材23を接着してなるセグメントタイプ摩擦材21が開発されている。図5は従来のセグメントタイプ摩擦材の全体構成を示す平面図である。このようなセグメントタイプ摩擦材21は、自動車等の自動変速機やオートバイ等の変速機に用いられる複数または単数の摩擦板を設けた摩擦材係合装置用として用いることができる。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、このセグメントタイプ摩擦材21は、油溝部分24がセグメントピース23の切断面から成り立っているため、現在主流のプレス成形溝品と比較して、空転時にATFによる負荷(剪断トルク等)を受けた際、溝壁部の耐剥離性に劣ることが問題となっている。

[0004]

そこで、本発明は、セグメントタイプ摩擦材の油溝部分の外周部に発生する油 圧を抑制することによって耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材 を提供することを課題とするものである。

[0005]

【課題を解決するための手段】

請求項1の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、平板リング形状の芯金に 前記平板リング形状に沿ったセグメントピースに切断した摩擦材基材を全周両面 に接着してなるセグメントタイプ摩擦材であって、油溝となる隣り合うセグメン トピースとの間隙の外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくしたものである。

[0006]

このように、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることによって、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

[0007]

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制することによって、耐剥離性を 大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0008]

請求項2の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1の構成において、前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の前記外周開口部の幅を前記内周開口部の幅の約1.5倍以上としたものである。

[0009]

外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくしても、セグメントピースの形状等によっては、外周部に発生する油圧抑制の効果が余り表れないことがある。そこで、本発明者らが鋭意実験を繰り返した結果、外周開口部の幅を内周開口部の幅の約1.5倍以上にまで大きくすることによって、外周部に発生する油圧抑制の効果が顕著に表れ、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなることを見出した。

[0010]

このようにして、確実に外周部に発生する油圧を抑制することによって、耐剥 離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0011]

請求項3の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1または請求項2 の構成において、前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の前記外周 開口部の幅を前記内周開口部の幅の約2.0倍から約3.0倍としたものである

[0012]

これによって、さらに外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースがより剥がれにくくなる。余りセグメントピースの面積を減らすと摩擦面積が減って不都合が出てくるが、外周開口部の幅を内周開口部の幅の約2.0倍から約3.0倍とする程度であれば最も適切に外周部に発生する油圧を抑制することができる。

[0013]

このようにして、より確実に外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大き く向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

$[0\ 0\ 1\ 4]$

請求項4の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1乃至請求項3のいずれか1つの構成において、前記セグメントピースの4箇所のコーナーにRを付けたものである。

[0015]

これによって、セグメントピースの外周部の2箇所のコーナーにより大きなRを付ければ、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることができ、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0017]

請求項5の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1乃至請求項3のいずれか1つの構成において、前記セグメントピースの4箇所のコーナーを面取りしたものである。

$[0\ 0\ 1\ 8]$

これによって、セグメントピースの外周部の2箇所のコーナーをより大きく面取りすれば、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることができ、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

[0019]

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0020]

請求項6の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1乃至請求項3のいずれか1つの構成において、前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙を略V字形としたものである。

[0021]

これによって、外周開口部を略V字形の間隙の拡がった方とすれば、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることができ、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

[0022]

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0023]

【発明の実施の形態】

以下、本発明の実施の形態について、図1乃至図4を参照して説明する。図1 は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材のうち、セグメントピースの4箇所のコーナーにRを付けた実施例1を示す部分拡大平面図である。図2 は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材のうち、セグメントピースの4箇所のコーナーを面取りした実施例2を示す部分拡大平面図である。図3 は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材のうち、隣り合うセグメントピースとの間隙を略V字形とした実施例3を示す部分拡大平面図である。図4 は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材の耐剥離性試験を行った際の試験パターンを示す図である。

$[0\ 0\ 2\ 4]$

まず、本実施の形態のセグメントタイプ摩擦材のうち、実施例1について図1 を参照して説明する。

[0025]

図1に示されるように、実施例1のセグメントタイプ摩擦材1は、平板リング形状の芯金2にセグメントピース3を接着剤(熱硬化性樹脂)を使用して油溝分の間隔4を空けて並べて貼り付け、芯金2の裏面にも同様に接着剤で貼り付けている。ここで、セグメントピース3の4箇所のコーナーはR形状5となっている。そして、両面から230 \mathbb{C} ~250 \mathbb{C} の熱プレスで30 \mathbb{W} ~90 \mathbb{W} 加圧して芯金2にセグメントピース3を固着させ、完成品(セグメントタイプ摩擦材1)を得た。

[0026]

このようなセグメントタイプ摩擦材1を、外周コーナーのR形状5と内周コーナーのR形状5の大きさを変えることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比を変えて3種類製造した。1つ目は外周コーナーのR形状5をR=3とし、内周コーナーのR形状5をR=1とすることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比 a / b = 2. 1とした。2つ目は外周コーナーのR形状5をR=2とし、内周コーナーのR形状5をR=1として、外周開口部 a と内周開口部 b の比 a / b = 1. 6とした。3つ目は比較例として外周コーナーのR形状5も内周コーナーのR形状5もともにR=1として、比 a / b = 1. 0としたものを製造した。

[0027]

本実施例1の3種類のセグメントタイプ摩擦材1の耐剥離性については、後程 他の実施例とともに纏めて述べる。

[0028]

次に、本実施の形態のセグメントタイプ摩擦材のうち、実施例 2 について図 2 を参照して説明する。

[0029]

図2に示されるように、実施例2のセグメントタイプ摩擦材6は、平板リング 形状の芯金2にセグメントピース7を接着剤(熱硬化性樹脂)を使用して油溝分 の間隔8を空けて並べて貼り付け、芯金2の裏面にも同様に接着剤で貼り付けて いる。ここで、セグメントピース7の4箇所のコーナーは面取り9が施されてい る。そして、両面から230 \mathbb{C} ~250 \mathbb{C} の熱プレスで30 \mathbb{A} ~90 \mathbb{A} 加圧して 芯金2にセグメントピース7を固着させ、完成品(セグメントタイプ摩擦材6) を得た。

[0030]

このようなセグメントタイプ摩擦材 6 を、外周コーナーの面取り 9 と内周コーナーの面取り 9 の大きさを変えることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比を変えて 3 種類製造した。 1 つ目は外周コーナーの面取り 9 の大きさを C=3 とし、内周コーナーの面取り 9 の大きさを C=1 とすることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比 a / b =2. 1 とした。 2 つ目は外周コーナーの面取り 9 の大きさを C=2 とし、内周コーナーの面取り 9 の大きさを C=1 として、外周開口部 a と内周開口部 b の比 a / b =1. 6 とした。 3 つ目は比較例として外周コーナーの面取り 9 の大きさもともに C=1 として、比 a / b =1. 0 としたものを製造した。

[0031]

次に、本実施の形態のセグメントタイプ摩擦材のうち、実施例3について図3 を参照して説明する。

[0032]

図3に示されるように、実施例3のセグメントタイプ摩擦材11は、平板リング形状の芯金2にセグメントピース12を接着剤(熱硬化性樹脂)を使用して油溝分の間隔13を空けて並べて貼り付け、芯金2の裏面にも同様に接着剤で貼り付けている。ここで、隣り合うセグメントピース12の間隙は略V字形となっている。そして、両面から230 \mathbb{C} ~250 \mathbb{C} の熱プレスで30秒~90秒加圧して芯金2にセグメントピース7を固着させ、完成品(セグメントタイプ摩擦材11)を得た。

[0033]

このようなセグメントタイプ摩擦材11を、略V字形の油溝13の角度を変えることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比を変えて3種類製造した。1つ目は外周部溝幅 a=6 とし、内周部溝幅 b=2 とすることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比 a 20 とした。20 目は外周部溝幅 a=4 とし、内周部溝幅 a=4 とし、内周部溝幅 a=4 とし、内周部溝幅 a=4 とし、内周部溝幅 a=4 とし、内周部溝幅 a=4 と

b=2. 0 とした。 3 つ目は外周部溝幅 a=2. 5 とし、内周部溝幅 b=2 とすることによって、外周開口部 a と内周開口部 b の比 a b = 1. 3 としたものを製造した。

[0034]

次に、これらの実施例1~実施例3までの9種類のセグメントタイプ摩擦材についての耐剥離性試験の内容と結果について、図4を参照して説明する。

[0035]

テスターとしてはSAE#2テスター20を用い、4枚のプレートの間に供試体となるセグメントタイプ摩擦材を3枚組み込んだ。潤滑油としてATF(油温120℃)をATF油量=1000ml(フルディップ)の状態で、相対回転数5000 r p m として、図4に示されるように、4枚のプレートと3枚のセグメントタイプ摩擦材を押しつけた状態(ON)とクリアランスをとった状態(OFF)の比が、1サイクル当りON/OFF=20sec/40secの条件で行い、セグメントピースの剥離が起こるまでの耐久サイクル数を測定した。各実施例についての結果を、[表1]、[表2]、[表3]に示す。

[0036]

【表1】

実施例1

外周R	3	2	1
内周R	1	1	1
a / b	2. 1	1.6	1.0
耐久サイクル	2500	500	1 0

[0037]

【表2】

窦施例2

外周C	3	2	1
内周C	1	1	1
a / b	2.1	1.6	1.0
耐久サイクル	2500	500	1 0

[0038]

【表3】

実施例3

外周部滯幅	6	4	2.5
内周部灣幅	2	2	2
a/b	3.0	2.0	1.3
耐久サイクル	5000	2500	1 0

[0039]

[表1]、[表2]に示されるように、セグメントピース3の4箇所のコーナーにRを付けた実施例1とセグメントピース7の4箇所のコーナーに面取りを施した実施例2においては、比較例として製造した外周開口部aと内周開口部bの大きさが同じ(a/b=1. 0の)セグメントタイプ摩擦材は、耐久サイクルが僅か10サイクルですぐに剥離してしまう。

[0040]

これに対して、外周開口部 a の大きさが内周開口部 b の 1. 6 倍のセグメントタイプ摩擦材は、実施例 1, 2 ともに耐久サイクルが 5 0 0 サイクルと耐剥離性

が飛躍的に向上している。さらに、外周開口部 a の大きさが内周開口部 b の 2. 1 倍のセグメントタイプ摩擦材は、実施例 1, 2 ともに耐久サイクルが 2 5 0 0 サイクルと耐剥離性がより向上している。

[0041]

一方、 [表3] に示されるように、隣り合うセグメントピース12の間隙が略 V字形の実施例3においては、外周開口部aの大きさが内周開口部bの約1.3 倍のセグメントタイプ摩擦材は、耐久サイクルが僅か10サイクルで耐剥離性が 向上していない。このように、セグメントピースの形状やそれに伴う油溝の形状 の如何によっては、外周開口部aの大きさが内周開口部bよりも大きくても耐剥 離性が向上しない場合もある。(なお、実験データがないので不詳であるが、実 施例3のセグメントタイプ摩擦材においても、a/b=1.6即51.5倍以上 とすれば、耐剥離性が向上する可能性もある。)

[0042]

しかし、外周開口部 a の大きさが内周開口部 b の 2. 0 倍のセグメントタイプ 摩擦材は、耐久サイクルが 2 5 0 0 サイクルと耐剥離性が飛躍的に向上している 。また、外周開口部 a の大きさが内周開口部 b の 3. 0 倍のセグメントタイプ摩 擦材は、耐久サイクルが 5 0 0 0 サイクルとさらに耐剥離性が向上している。

[0043]

したがって、[表1]、[表2]、[表3]に示される結果を見る限り、外周 開口部 a の大きさを内周開口部 b の大きさの約2.0 倍~約3.0 倍の範囲内と することが、耐剥離性を向上させるためには最も好ましいと考えられる。

[0044]

本実施の形態においては、セグメントタイプ摩擦材を自動車の自動変速機に用いる場合を想定して説明したが、セグメントタイプ摩擦材は他にもオートバイ等の変速機に用いられる複数または単数の摩擦板を設けた摩擦材係合装置用として用いることができる。したがって、用途に応じてセグメントタイプ摩擦材の全体及び各部の寸法は変化する。

[0045]

セグメントタイプ摩擦材のその他の部分の構成、形状、数量、材質、大きさ、

接続関係等についても、本実施の形態に限定されるものではない。

[0046]

【発明の効果】

以上説明したように、請求項1の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、平板リング形状の芯金に前記平板リング形状に沿ったセグメントピースに切断した 摩擦材基材を全周両面に接着してなるセグメントタイプ摩擦材であって、油溝と なる隣り合うセグメントピースとの間隙の外周開口部の幅を内周開口部の幅より も大きくしたものである。

[0047]

このように、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることによって、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

[0048]

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制することによって、耐剥離性を 大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0049]

請求項2の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1の構成において、前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の前記外周開口部の幅を前記内周開口部の幅の約1.5倍以上としたものである。

[0050]

外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくしても、セグメントピースの形状等によっては、外周部に発生する油圧抑制の効果が余り表れないことがある。そこで、本発明者らが鋭意実験を繰り返した結果、外周開口部の幅を内周開口部の幅の約1.5倍以上にまで大きくすることによって、外周部に発生する油圧抑制の効果が顕著に表れ、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなることを見出した。

$[0\ 0\ 5\ 1]$

このようにして、確実に外周部に発生する油圧を抑制することによって、耐剥 離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0052]

請求項3の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1または請求項2 の構成において、前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙の前記外周 開口部の幅を前記内周開口部の幅の約2.0倍から約3.0倍としたものである。

[0053]

これによって、さらに外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースがより剥がれにくくなる。余りセグメントピースの面積を減らすと摩擦面積が減って不都合が出てくるが、外周開口部の幅を内周開口部の幅の約2.0倍から約3.0倍とする程度であれば最も適切に外周部に発生する油圧を抑制することができる。

[0054]

このようにして、より確実に外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大き く向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0055]

請求項4の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1乃至請求項3のいずれか1つの構成において、前記セグメントピースの4箇所のコーナーにRを付けたものである。

$[0\ 0\ 5\ 6]$

これによって、セグメントピースの外周部の2箇所のコーナーにより大きなRを付ければ、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることができ、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

[0057]

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

[0058]

請求項5の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1乃至請求項3のいずれか1つの構成において、前記セグメントピースの4箇所のコーナーを面取

りしたものである。

[0059]

これによって、セグメントピースの外周部の2箇所のコーナーをより大きく面取りすれば、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることができ、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

[0060]

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

$[0\ 0.6\ 1]$

請求項6の発明にかかるセグメントタイプ摩擦材は、請求項1乃至請求項3のいずれか1つの構成において、前記油溝となる隣り合うセグメントピースとの間隙を略V字形としたものである。

$[0\ 0\ 6\ 2]$

これによって、外周開口部を略V字形の間隙の拡がった方とすれば、外周開口部の幅を内周開口部の幅よりも大きくすることができ、外周部の開口部におけるATFの流れがスムースになって、外周部に発生する油圧が抑制され、セグメントピースが飛躍的に剥がれにくくなる。

$[0\ 0\ 6\ 3\]$

このようにして、外周部に発生する油圧を抑制し、耐剥離性を大きく向上させたセグメントタイプ摩擦材となる。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】 図1は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材のうち、セグメントピースの4箇所のコーナーにRを付けた実施例1を示す部分拡大平面図である。
- 【図2】 図2は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材のうち、セグメントピースの4箇所のコーナーを面取りした実施例2を示す部分拡大平面図である。
 - 【図3】 図3は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材のう

ち、隣り合うセグメントピースとの間隙を略V字形とした実施例3を示す部分拡大平面図である。

- 【図4】 図4は本発明の実施の形態にかかるセグメントタイプ摩擦材の耐 剥離性試験を行った際の試験パターンを示す図である。
- 【図5】 図5は従来のセグメントタイプ摩擦材の全体構成を示す平面図である。

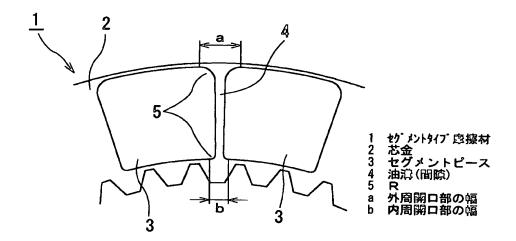
【符号の説明】

- 1,6,11 セグメントタイプ摩擦材
- 2 芯金
- 3, 7, 12 セグメントピース
- 4, 8, 13 油溝(間隙)
- 5 R
- 9 面取り
- a 外周開口部の幅
- b 内周開口部の幅

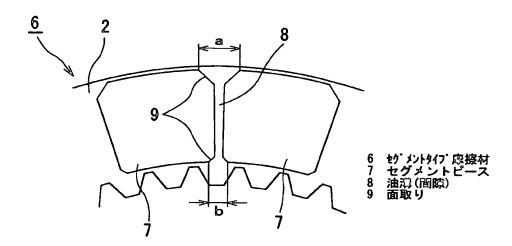


図面

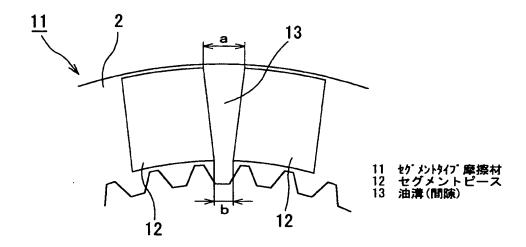
【図1】



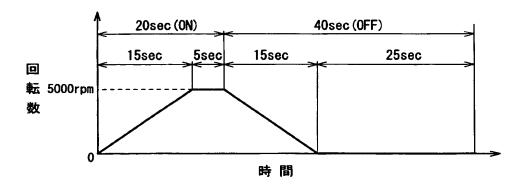
[図2]



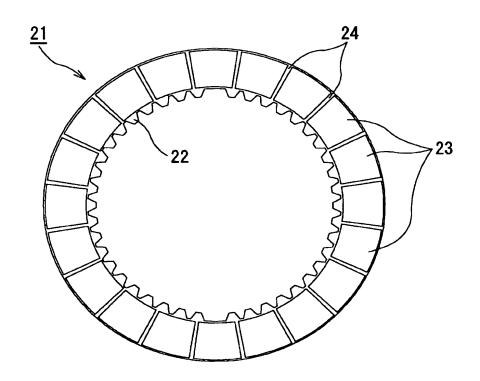
【図3】



【図4】



【図5】



【書類名】要約書

【要約】

【課題】 セグメントタイプ摩擦材において、外周部に発生する油圧を抑制し、 セグメントピースの耐剥離性を大きく向上させること。

【解決手段】 セグメントタイプ摩擦材1を、外周コーナーと内周コーナーのR 形状5の大きさを変えることで外周開口部 a と内周開口部 b の比を変えて3種類製造した。1つ目はa/b=1. 6、3つ目は比較例としてa/b=1. 0とした。剥離耐久試験の結果、a/b=1. 0のセグメントタイプ摩擦材は、耐久サイクルが僅か10サイクルですぐに剥離してしまう。これに対して、外周開口部 a の大きさが内周開口部 b の 1. 6 倍のセグメントタイプ摩擦材は耐久サイクルが500サイクルと耐剥離性が飛躍的に向上した。さらに、外周開口部 a の大きさが内周開口部 b の 2. 1 倍のセグメントタイプ摩擦材は、耐久サイクルが2500サイクルと耐剥離性がより向上した。

【選択図】 図1

ページ: 1/E

認定・付加情報

特許出願の番号 特願2002-312870

受付番号 50201623939

書類名 特許願

担当官 第六担当上席 0095

作成日 平成14年10月29日

<認定情報・付加情報>

【提出日】 平成14年10月28日

特願2002-312870

出願人履歴情報

識別番号

[000100780]

1. 変更年月日

1990年 8月 6日

[変更理由]

新規登録

住 所 氏 名 愛知県西加茂郡藤岡町大字飯野字大川ヶ原1141番地1

アイシン化工株式会社